PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-339872

(43) Date of publication of application: 27.11.2002

(51)Int.Cl.

F04B 43/02 B06B 1/06 F04B 9/00

(21)Application number: 2001-147532 (22)Date of filing:

17.05.2001

(71)Applicant : MATSUSHITA ELECTRIC IND CO LTD

(72)Inventor: IMADA KATSUMI OKANO YUKO

MORITOKI KATSUNORI KAWASAKI OSAMU

(54) DRIVING METHOD AND DEVICE FOR PIEZOELECTRIC PUMP

(57)Abstract

PROBLEM TO BE SOLVED: To reduce a size and cost of a driving circuit by resolving a problem a size enlargement and cost increase of the driving circuit because a driving frequency of a piezoelectric pump is a low frequency.

SOLUTION: A signal of the driving frequency of the piezoelectric pump 1 is AM-modulated into a high frequency carrier wave at a modulator 12, and the modulated wave signal is amplified at an amplifier 13, demodulated at a demodulator 14 and used as a drive signal of the piezoelectric pump 1. As a result, the size enlargement and cost increase of the driving circuit is prevented even when the driving frequency of the piezoelectric pump 1 is a low frequency.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection] [Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-339872

(P2002-339872A) (43)公開日 平成14年11月27日(2002.11.27)

| (51) Int.Cl.7 | | 識別記号 | FΙ | | • | f-7]- *(参考) |
|---------------|------|------|---------|-------|---|-------------|
| F04B 43 | 3/02 | | F04B | 43/02 | N | 3H075 |
| | | | | | F | 3 H O 7 7 |
| B06B 1 | 1/06 | | B06B | 1/06 | Α | 5 D 1 0 7 |
| F04B 9 | 9/00 | | F 0 4 B | 9/00 | В | |

審査請求 未請求 請求項の数11 OL (全 10 頁)

| (21)出願番号 | 特顧2001-147532(P2001-147532) | (71)出職人 | 000005821 松下電器産業株式会社 |
|----------|-----------------------------|---------|-------------------------|
| (22) 出顧日 | 平成13年5月17日(2001.5.17) | | 大阪府門真市大字門真1006番地 |
| | | (72)発明者 | |
| | | | 大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器 |
| | | | 産業株式会社内 |
| | | (72)発明者 | 岡野 祐幸 |
| | | | 大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器 |
| | | | 産業株式会社内 |
| | | (74)代理人 | 100080827 |
| | | | 弁理士 石原 勝 |
| | | | |
| | | | |

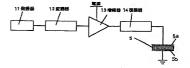
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 圧電ポンプの駆動方法及び装置

(57)【要約】

【課題】 圧電ボンプの駆動周波数は低周波数であるため、駆動回路が大型化したり、コスト高になるという課 関があり、それを解決して駆動回路の小型化、低コスト 化を図る。

【解決手段】 圧電ポンプ1の駆動周波数の信号を変調 器12にて高周波数の擦送液をAM変調し、その変調故 信号を増幅器13で増幅した後、復調器14で復調して 圧電ポンプ1の駆動信号とすることで、圧電ポンプ1の 駆動周波数が低周波数であっても駆動回路が大型化した り、コスト高にならないようにした。



【特許請求の範囲】

43

【請求項1】 圧電素子をダイアフラムに適用したダイ アフラム型の圧電ポンプの駆動方法であって、駆動信号 にて搬送波を変調して変調波信号とし、その変調波信号 を昇圧回路にて昇圧した後、復調して圧電素子を駆動す ることを特徴とする圧電ポンプの駆動方法。

【請求項2】 駆動信号にて搬送波を第1の変調波信号 に変調し、駆動信号と位相が180°異なった信号にて 搬送波を第2の変調波信号に変調し、これら第1と第2 の変調波信号を昇圧した後、復調してそれぞれ圧電素子 10 の両端の電極に印加して駆動することを特徴とする請求 項1記載の圧電ポンプの駆動方法。

【請求項3】 圧電素子をダイアフラムに適用したダイ アフラム型の圧電ポンプの駆動装置であって、圧電ポン プの駆動信号にて搬送波を変調して変調波信号とする変 調手段と、変調波信号を昇圧する昇圧手段と、昇圧後の 変調波信号を圧電素子の駆動信号に復調する復調手段と を備えたことを特徴とする圧電ポンプの駆動装骨。

【請求項4】 圧電ポンプの駆動信号を変調波信号とす る第1の変調手段と、圧電ポンプの駆動信号と位相が1 20 80°異なった信号を変調波信号とする第2の変調手段 と、それぞれの変調波信号を昇圧する昇圧手段と、昇圧 後の変調波信号を圧電素子の駆動信号に復調する復調手 段とを備えたことを特徴とする請求項3記載の圧電ポン プの駆動装置。

【請求項5】 一方の駆動信号を遅延処理する遅延手段 を変調手段の前段に挿入したことを特徴とする請求項4 記載の圧電ポンプの駆動装置。

【請求項6】 復調手段は、整流素子と第1の抵抗素子 と圧電素子とを直列接続して成ることを特徴とする請求 30 項3~5の何れかに記載の圧電ポンプの駆動装置。

【請求項7】 復調手段は、整流素子とインダクタと圧 電素子とを直列接続して成ることを特徴とする請求項3 ~5の何れかに記載の圧電ポンプの駆動装置。

【請求項8】 復調手段は、整流素子と第1の抵抗素子 と圧電素子とを直列接続しかつ一端を接地した第2の抵 抗素子を第1の抵抗素子及び圧電素子に対して並列接続 して成ることを特徴とする請求項3~5の何れかに記載 の圧電ポンプの駆動装置。

【請求項9】 復調手段は、直流カット回路を備えたこ とを特徴とする請求項3記載の圧電ポンプの駆動装置。 【請求項10】 復調手段は、整流素子とフィルタコン デンサと圧電素子を直列接続しかつ一端を接地した第2 の抵抗素子をフィルタコンデンサと圧電素子に対して並 列接続して成ることを特徴とする請求項9記載の圧電ポ ンプの駆動装置。

【請求項11】 請求項3~10の何れかに記載の圧電 ポンプ駆動装置にて駆動される圧電ポンプと、発熱体に 接触又は近接する吸熱器と、外部に熱を放出する放熱器 熱器を循環接続する冷媒循環通路とを備えていることを 特徴とするモバイル機器の冷却システム。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、圧電素子をダイア フラムに適用した小型のダイアフラム型の圧電ポンプの 駆動方法及び駆動装置に関するものである。

[0002]

【従来の技術】ダイアフラム型の小型ポンプの中で、P ZTのような圧電素子をダイアフラムに適用することで 超小型を図ったものが提案されている。図18に小型圧 電ポンプの一例を、図19にその駆動回路の一例のブロ ック図を示す。

【0003】図18において、(a) は吸水時のダイア フラムと各弁の動きを、(b)は排水時のダイアフラム と各弁の動きを示す。圧電ポンプ41は、筐体42内に ポンプ室43を設け、その壁面の一部をダイアフラム4 4にて構成し、かつポンプ室43に臨ませて吸水弁45 と排水弁46を配設するとともにそれぞれ吸水口47と 排水口48に連通させて構成されている。ダイアフラム 44は、電極を兼ねた金属薄板の間に圧電素子を積層し たものを合成樹脂シート等からなる薄膜材に接着して構 成されている。かくして、圧電素子に対して交流電圧を 印加すると、ダイアフラム44が揺動してポンプ室43 の容積が変化し、ポンプとしての機能を発揮する。

【0004】また、図19において、51は発振器、5 2は増幅器、53はダイアフラム44を構成する圧電素 子、53a、53bは圧電素子表面に形成された第1. 第2の電極である。

【0005】従来の駆動回路は、発振器51により小型 ポンプの駆動周波数に一致した交流信号が発生され、増 幅器52により適切な駆動電圧まで昇圧され、第1の電 極53aと第2の電極53bにより圧電素子53に印加 される。この交流信号により圧電素子53により構成さ れたダイアフラム44を揺動させ、ポンプ室43に容積 変化を発生させる構成となっている。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】ところが、このように 構成されたポンプは、圧電素子53に印加する交流信号 を発生させる駆動回路が必要になり、その駆動回路に は、30Hz~100Hz程度の比較的低間波数で、数

10 V以上の電圧が必要なため、低周波数の駆動信号を 増幅する増幅回路が必要となる。

【0007】通常、増幅回路にはトランスが用いられる が、トランスの周波数特性から、低周波数の信号を増幅 することは非常に困難である。そのため、透磁率を大き くするべく、トランスを大型にしたり、特殊なトランス を使用したりしてきた。ところが、トランスを大型にす ると駆動回路全体の容積が著しく大きくなり、小型、薄 と、液冷媒を収容するとともに圧電ポンプと吸熱器と放 50 型が要求されるモバイル機器などへの利用が困難とな

3 る。また、透磁率を改善するための特殊な構造のトラン スはコストが高いため、要求される低コストを実現する ことが困難である。

【0008】本発明は、上記従来の問題点に鑑み、駆動 回路の小型・軽量化を実現できる圧電ポンプの駆動方法 及び装置を提供することを目的とする。

[00091

【課題を解決するための手段】本発明の圧電ポンプの駆 動方法は、圧電素子をダイアフラムに適用したダイアフ ラム型の圧電ポンプの駆動方法であって、駆動信号にて 10 並列接続して構成するのが好適である。 搬送波を変調して変調波信号とし、その変調波信号を昇 圧回路にて昇圧した後、復調して圧電素子を駆動するも のであり、駆動信号を高周波に変調して昇圧するので、 小型の昇圧回路(トランス)を用いて効率的に昇圧で き、駆動回路の小型・軽量化を実現することができる。 【0010】また、駆動信号にて搬送波を第1の変調波 信号に変調し、駆動信号と位相が180°異なった信号 にて搬送波を第2の変調波信号に変調し、これら第1と 第2の変調波信号を昇圧した後、復調してそれぞれ圧電 素子の両端の電極に印加して駆動すると、同じダイアフ 20 ラムの変位量を得るのに圧電素子に対する印加電圧を略 半分にすることができ、圧電索子に印加される電圧を高 くすることなく、ポンプ流量を多くすることができる。

【0011】また、本発明の圧電ポンプの駆動装置は、 圧電素子をダイアフラムに適用したダイアフラム型の圧 電ポンプの駆動装置であって、圧電ポンプの駆動信号に て搬送波を変調して変調波信号とする変調手段と、変調 波信号を昇圧する昇圧手段と、昇圧後の変調波信号を圧 電素子の駆動信号に復調する復調手段とを備えたもので できる.

【0012】また、圧電ポンプの駆動信号を変調波信号 とする第1の変調手段と、圧電ポンプの駆動信号と位相 が180° 異なった信号を変調波信号とする第2の変調 手段と、それぞれの変調波信号を昇圧する昇圧手段と、 昇圧後の変調波信号を圧電素子の駆動信号に復調する復 調手段とを備えると、上記のように圧電素子に印加され る電圧を高くすることなく、ポンプ流量を多くすること ができる。

【0013】また、一方の駆動信号を遅延処理する遅延 40 高周波数の搬送波信号である。 手段を変調手段の前段に挿入すると、複数の昇圧手段が 同時にオンされるのを防止して、電源の負担を軽減する ことができる。

【0014】また、復調手段は、整流素子と第1の抵抗 素子と圧電素子とを直列接続して構成し、又は整流素子 とインダクタと圧電素子とを直列接続して構成し、又は 整流素子と第1の抵抗素子と圧電素子とを直列接続しか つ一端を接地した第2の抵抗素子を第1の抵抗素子及び 圧電素子に対して並列接続して構成するのが好適であ る。

【0015】また、復調手段が直流カット回路を備える と、昇圧した駆動信号の平均値がグラウンド電位となっ て圧電素子に印加される電圧を略半分にして低電圧に抑 えることができ、昇圧手段を含めて信号処理系を複数設 けなくても、圧電ポンプの流量を大きくすることができ る。

【0016】また、復調手段は、整流素子とフィルタコ ンデンサと圧電素子を直列接続しかつ一端を接地した第 2の抵抗素子をフィルタコンデンサと圧電素子に対して

【0017】また、本発明のモバイル機器の冷却システ ムは、以上に記載の圧電ポンプ駆動装置にて駆動される 圧電ポンプと、発熱体に接触又は近接する吸熱器と、外 部に熱を放出する放熱器と、液冷媒を収容するとともに 圧電ポンプと吸熱器と放熱器を循環接続する冷媒循環通 路とを備えたものであり、液冷媒を用いたコンパクトな 構成にてモバイル機器における高速処理ICのような発 熱体を効果的に冷却することができる。

【発明の実施の形態】 (第1の実施形態) 以下、本発明 の第1の実施形態について、図1~図8を参照しながら 説明する。

【0019】図1は圧電ポンプの断面図を、図2は駆動 回路のブロック図を示す。図1において、1は圧電ポン プで、その筐体2内にポンプ室3が設けられている。ポ ンプ室3の壁面の一部は、弾性シム板4に圧電素子5を 固着して構成されたダイアフラム6にて構成されてい る。ポンプ室3に臨ませて吸水弁7と排水弁8を設けら れるとともに、それぞれ吸水口9aを有する吸水ノズル あり、上記方法を実施してその作用効果を奏することが 30 9と排水口10 aを有する排水ノズル10と連通されて いる。

> 【0020】また、図2において、11は発振器、12 は変調器、13は増幅器、14は復調器、5は上記圧電 素子、5 a は第1の電極、5 b は第2の電極である。 【0021】発振器11は、所定の周波数の第1のクロ ック信号と第2のクロック信号を発振する。第1のクロ ック信号は、圧電ポンプ1の駆動周波数に一致する周波 数の信号であり、第2のクロック信号は、増幅器13の 増幅効率を考慮して設定された第1のクロック信号より

> 【0022】本実施形態では、例えば第1のクロック信 号の周波数は50Hz、第2のクロック信号の周波数は 14kHzに設定した。これらのクロック信号は、2つ の発振器で発生させても、第2のクロック信号を分周し て第1のクロック信号を発生させても、同様の効果が得

【0023】変調器12は、第1のクロック信号からな る圧電ポンプ1の駆動信号にて第2のクロック信号から なる搬送波をAM変調し、変調波信号を作成する。この 50 変調波信号を増幅器13に入力し、信号増幅を行う。増 10

幅後の変調液信号を復調器14に入力し、増幅された第 1 のクロック信号と同じ周波数の変調信号 (ポンプの駆 動信号)を取り出し、圧電ポンプ1のダイアフラム6を 形成する圧電素子5の第1の電極5aに印加する。

【0024】圧電素子5の表裏面に形成した電極5a、 5 b 間に電気信号が印加されることにより、ダイアフラ ム6に撓み振動を励振する。この振動により、ポンプ室 3内の液体に対して圧縮と膨張が繰り返され、圧縮時に 液体の圧力により排水弁8が開き、ポンプ室3内の液体 が排水弁8を通って排水口10aより排出される。ま た、逆に膨張時にはポンプ室3内の液体の負圧により吸 水弁7が開き、吸水口9aから吸水弁7を通ってポンプ 室3内に液体が流入する。以上の動作が連続で繰り返さ れることによりポンプ動作が実現される。

【0025】以上の構成によれば、増幅器13は第1の クロック信号に比べて非常に高周波数の第2のクロック 信号を増幅処理している。すなわち、第1のクロック信 号 (本実施形態では50Hz) の信号を直接増幅せず、 第2のクロック信号(本実施形態では14kHz)を増 幅し、復調処理して所望の駆動信号を作成しているた め、低周波数の信号を増幅するために増幅器13が複雑 になったり、大きくなったり、高価になったりするとい う問題を解消することができる。

【0026】増幅器13の構成例を図3に示す。図3に おいて、15は電磁トランス、16はトランジスタであ り、トランジスタ16のベースに変調波信号が入力さ れ、電磁トランス15に流れる電流を制御するスイッチ ングトランジスタとして構成されている。

【0027】復調器14の構成例を図4に示す。図4に おいて、17は整流素子、18はフィルタ抵抗であり、 増幅された変調液信号は整流素子17でまず整流され、 フィルタ抵抗18と圧電素子5の容量からなるローパス フィルタ19によって、変調波信号の高周波成分が取り 除かれ、増幅されたポンプ駆動信号を作成するように構 成されている。

【0028】図5に、図4のA点とB点における波形の 概略図を示す。図5から分かるように、出力として立ち 下がり時の高周波成分を除去した信号を発生することが できる。より厳密に説明すると、ローパスフィルタ19 のカットオフ周波数は整流案子17とフィルタ抵抗18 の合成抵抗と圧電素子5の容量で決定される。ところ が、整流素子17に逆電圧が印加される場合は合成抵抗 が著しく高くなり、時定数が大きく設定される。逆に、 整流素子17に順電圧が印加された場合は、合成抵抗は フィルタ抵抗18の抵抗値+0.6Ω程となり、時定数 は小さくなる。以上のことにより、信号の立ち上がりは 短時間で立ち上がり、立ち下がりは長時間がかかる信号 被形を作成することができる。

【0029】したがって、本来の機能である復調器の役 割の他に、大熱量の発熱体の冷却システムに必要なポン 50 【0036】2つの変調波信号は、第1の増幅器13a

プの高速立ち上げを実現できる駆動信号を形成すること ができる。また、立ち下がり時に高周波成分を削減した ことにより、駆動信号に含まれる高周波成分が圧電素子 5の不要共振を励振する恐れを無くすことができて、共 振励振で発生する騒音を削減することができる。

6

【0030】また、図6に示すように、図4のフィルタ 抵抗18の代わりに、フイルタインダクタ20を用いて ローパスフィルタ19を構成しても同等の効果を期待す ることができる。

【0031】さらに、図7に示すように、図4のローパ スフィルタ19の前段に、放電用抵抗21を挿入し、そ の他端を接地してもよい。この構成においては、ローバ スフィルタ19のカットオフ周波数が、整流素子17と フィルタ抵抗18と放電用抵抗21の合成抵抗と、圧電 素子5の容量で決定される。これにより立ち上がり、立 ち下がりの時定数の設定自由度を大きくすることがで き、図8の(a)や(b)のような波形を、それぞれの 抵抗値を適切に設定することにより設定することがで き、特に駆動信号の立ち上がり時の騒音を大幅に削減す 20 ることができ、静穏駆動を実現することができる。な お、本実施形態では、放電用抵抗21が56kΩ、フィ ルタ抵抗18が0Ω、圧電素子5の容量が50000p Fで、図8(b)に示した駆動波形(駆動周波数50H z)を実現した。

【0032】なお、本実施形態においては、復調器が復 調の役割と駆動波形の高周波成分の除去の役割を両立し ている。従って、新たに部品を追加することなしに、不 要共振を励振することに起因する素子の信頼性の低下、 騒音の発生を未然に防止することができる。

【0033】(第2の実施形態)次に、本発明の第2の 実施形態について、図9、図10を参照しながら説明す る。なお、上記実施形態と同一の構成要素は同じ参照番 号を付している。

【0034】図9は本実施形態の駆動回路を示すプロッ ク図で、22は分周器、23はNOT回路、24は第1 のAND回路、25は第2のAND回路、13aは第1 の増幅器、13bは第2の増幅器、14aは第1の復調 器、14bは第2の復調器である。

【0035】本実施形態においては、発振器11は14 k H z の第2のクロック信号を発振する。この第2のク ロック信号は分波され、分周器22と第1のAND回路 24、第2のAND回路25にそれぞれ入力される。分 周器22に入力された信号は、小型ポンプ1の駆動周波 数まで分周されて、55Hzの第1のクロック信号を作 成する。この第1のクロック信号も分波され、一方が直 接第1のAND回路24に入力され、他方はNOT回路 23を介して第2のAND回路25に入力されている。 これらのAND回路24、25によりAM変調がなされ る。

と第2の増幅器13bにそれぞれ入力されて増幅され、 第1の復調器14aと第2の復調器14bとを介して圧 電素子5の表裏面に形成された第1の電極5a、第2の 電極5bに印加され、この圧電素子5を駆動するように 構成されている。 【0037】図10に、図9中のA、B、C、D点の信

号波形、及び圧電素子5に印加されている信号波形(E -F) を示す。A点での信号は、図10(A)に示すよ うに発振器11で発振された信号である第2のクロック 信号であり、変調処理における搬送波である。B点での 信号は、図10 (B) に示すように、第2のクロック信 号を分周処理した第1のクロック信号で、ポンプ駆動周 波数と同一の周波数の信号である。この信号は変調処理 において変調前の駆動信号となる。また、第2のAND 回路25に、第2のクロック信号と逆位相の信号が入力 されていることは言うまでもない。さらに、C点での信 号は、図10 (C) に示すように、第2のクロック信号 を搬送波として第1のクロック信号が変調された変調波 であり、D点での信号は、図10(D)に示すように、 第2のクロック信号を搬送波として第1のクロック信号 と逆位相の信号が変調された変調波である。圧電素子5 には、図10 (E-F) に示すように、第1の復調器1 4 a より変調波を復調した信号であるE点での信号と、 第2の復調器14bにより変調波を復調した信号である

F点での信号との差分が印加され、それによって圧電素

子5が駆動されて圧電ポンプを動作させるように構成さ れている。 【0038】本実施形態の駆動回路は、多くの流量が必 要な圧電ポンプを駆動する場合に最適である。具体的に 説明すると、図1に示した圧電ポンプ1にて100cc /minの流量を実現するためには、第1の実施形態の 構成では圧電素子5に0V~150Vの間を50Hzの 周期で変化する信号を印加する必要があったが、圧電素 子5は100V程度が限界で、それ以上の電圧を印加す ると発生する変位が非線形性を示し、やがて破壊に至 る。そのため、第1の実施形態では100cc/min の流量を実現することは困難であった。ところが、本実 施形態では、圧電素子5に-75V~+75Vの間を周 期的に変化する信号を印加することができ、素子に印加 されるピーク電圧を第1の実施形態の場合の1/2にす 40 ることができ、圧電素子5を線形内で使用することが可 能となる。かくして、圧電素子5の信頼性を維持しなが ら、第1の実施形態では実現できなかった大流量を実現 できる。さらに、本実施形態により増幅器で増幅する際 の増幅率も、第1の実施形態の増幅率の1/2にするこ とができ、増幅器の形状をちいさくすることができた り、コスト安くしたり、効率を高くしたりすることがで きる。また、第1の実施形態の効果が得られることは言 うまでもない。

実施形態について、図11~図13を参照しながら説明 する.

【0040】図11は本実施形態の駅動回路を示すブロ ック図で、26は遅延器である。遅延器26は、図12 に示すように、遅延抵抗27、遅延コンデンサ28、ゲ ートIC29にて構成されている。本実施形態は、第2 の実施形態に対して遅延器26が挿入されている点が異 なっている。

【0041】以下、この相違点について、動作説明を行 10 う。第2の実施形態の構成では、電磁トランス15とト ランジスタ16より成る(図3参照)第1の増幅器13 a と第2の増幅器13 b におけるトランジスタ16のベ ースに同時にスイッチング信号がロウからハイに切り換 わった瞬間、第1の増幅器13aの電磁トランス15と 第2の増幅器13bの電磁トランス15とに同時に非常 に大きな電流が流れる構成となっており、電源に大きな 負荷がかかる可能性があった。そこで、本実施形態では 遅延器26を一方の増幅器の前段に挿入することによ り、増幅器のトランジスタ16のスイッチングタイミン グを僅かにずらすことにより、同時に電磁トランス15 に大きな電流が流れないようにし、電源の負担を軽くし たものである。

【0042】具体的には、遅延器26は、図12に示す ように、遅延抵抗27と遅延コンデンサ28よりなるロ ーパスフィルタとその下段のゲートIC29によって構 成されている。図13の(a)には遅延器26に入力さ れた信号(A点での信号)、(b)にはローパスフィル タの出力信号 (B点での信号)、 (c) にはゲートIC 2 9 の出力信号 (C点での信号) を示す。

【0043】遅延器26に入力された信号(図13

(a)) は、抵抗27とコンデンサ28で時定数が決定 され、図13(b)に示すような信号を出力し、この信 号がゲートIC29のスレッシュホールド電圧より十分 に高い状態でゲートに入力すると、その出力は図13 (c) に示すようになり、その出力信号 (c) は遅延器

26の入力信号 (a) に対して Δ t だけ時間遅れを設定

【0044】これにより、トランジスタ16のスイッチ ングのタイミングを僅かにずらすことかでき、電磁トラ ンス15に大きな電流が流れて電源の負担が著しく大き くなるのを防止することができる。

【0045】なお、遅延器26の次の段にディジタル処 理がある場合などは、ゲートIC29を取り除いても、 同様の効果が得られることは言うまでもない。さらに、 本実施形態においても第1、第2の実施形態に記載の効 果が得られることは言うまでもない。

【0046】(第4の実施形態)次に、本発明の第4の 実施形態について、図14~図16を参照しながら説明 する。

【0039】 (第3の実施形態) 次に、本発明の第3の 50 【0047】図14は本実施形態の駆動回路を示すプロ

ック図で、本実施形態では復調器14に代えて、直流カ ット回路を含む復調器30が挿入されている。図15 は、この復調器の具体回路例を示し、整流素子17と圧 電素子5の間にフィルタコンデンサ31を直列接続しか つ一端を接地した放電用抵抗21をフィルタコンデンサ 31と圧電素子5に対して並列接続して構成されてい

【0048】第1の実施形態の構成では、圧電ポンプ1 に大流量を流そうとした場合、圧電素子5に印加される 電圧が高電圧となり、信頼性に悪影響を及ぼす可能性が 10 却することができる。 あった。また、第2、第3の実施形態の構成では信号処 理が2系統存在し、さらに2個の増幅器13a、13b があるため、回路コストが十分に安くできないという課 題があった。そこで、本実施形態では、圧電ポンプ1に 印加される電圧を低電圧で抑え、信号処理を1系統とし て回路コストを第2、第3の実施形態のほぼ半分にでき るようにしている。

【0049】具体的な回路としては、発振器11により 形成された第2のクロック信号と、その第2のクロック 信号を分周器22で分周することによりポンプの駆動周 波数と一致した第1のクロック信号を作成し、これら2 つの信号をAND回路24に入力することにより、変調 処理を行っている。この変調波信号を増幅器13cで増 幅し、次いで整流素子17で整流し、放電用抵抗21と フィルタコンデンサ31と圧電素子5の容量により構成 されたローパスフィルタによって変調波の周波数成分を 取り除き、さらにフィルタコンデンサ31により直流成 分をカットして電圧レベルの平均値をグラウンド電位と し、圧電素子5に印加される電位が略半分になったポン プ駆動信号が得られる。図16の(A)、(B)、

(C) に、図15のA点、B点、C点における概略波形 を示す。

【0050】なお、図示例では直流カット回路として、 フィルタコンデンサ31を直列接続した例を示したが、 カットオフ周波数を数Hz以下に設定したハイパスフィ ルタを用いたり、直流カット回路を含んだ復調器として バンドパスフイルタを用いても同様の効果が得られる。 また、上記第1~第3の実施形態で述べられている効果 を有することは言うまでもない。

【0051】 (第5の実施形態) 次に、本発明の圧電ポ ンプ駆動装置にて駆動される圧電ポンプ1をモバイル機 器の冷却システムに適用した第5の実施形態について、 図17を参照しながら説明する。

【0052】本実施形態のモバイル機器の冷却システム 3 2 は、以上の実施形態に示したコンパクトな駆動装置 33にて駆動される圧電ポンプ1と、モバイル機器にお ける高速処理ICのような発熱体34に接合又は近接さ せて配設された吸熱器35と、外部に熱を放出する放熱 器36と、液冷媒を収容するとともに圧電ポンプ1と吸 熱器35と放熱器36を循環接続する冷媒循環通路37

とを備えている。

【0053】以上の構成によれば、発熱体34で発生し た熱が高い効率で吸熱器35に伝導されて液冷媒に効率 良く熱が伝達され、液冷媒が小型の圧電ポンプ1にて放 熱器36に流動され、放熱器36にて液冷媒の熱が効率 的に外部に放出されるので、発熱体34の熱を効果的に 外部に放出して温度上昇を防止することができ、小型軽 量のモバイル機器における高速処理ICのような発熱体 34を液冷媒を用いたコンパクトな構成にて効果的に冷

[0054]

【発明の効果】本発明の圧電ポンプの駆動方法及び装置 によれば、以上のように駆動信号にて撤送波を変調して 変調波信号とし、その変調波信号を昇圧回路にて昇圧し た後、復調して圧電素子を駆動するので、駆動信号を高 周波に変調して昇圧するので、小型の昇圧回路(トラン ス) を用いて効率的に昇圧でき、駆動回路の小型・軽量 化を実現することができる。

【0055】また、駆動信号にて搬送波を第1の変調波 20 信号に変調し、駆動信号と位相が180°異なった信号 にて搬送波を第2の変調波信号に変調し、これら第1と 第2の変調波信号を昇圧した後、復調してそれぞれ圧電 素子の両端の電極に印加して駆動すると、同じダイアフ ラムの変位量を得るのに圧電素子に対する印加電圧を路 半分にすることができ、圧電素子に印加される電圧を高 くすることなく、ポンプ流量を多くすることができる。 【0056】また、一方の駆動信号を遅延処理する遅延 手段を変調手段の前段に挿入すると、複数の昇圧手段が 同時にオンされるのを防止して、電源の負担を軽減する ことができる。

【0057】また、復調手段が直流カット回路を備える と、圧電素子に印加される電圧を略半分と低電圧に抑え ることができ、昇圧手段を含めて信号処理系を複数設け なくても、圧電ポンプの流量を大きくすることができ

【0058】また、本発明のモバイル機器の冷却システ ムによれば、以上に記載の圧電ポンプ駆動装置にて駆動 される圧電ポンプと、発熱体に接触又は近接する吸熱器 と、外部に熱を放出する放熱器と、液冷媒を収容すると ともに圧電ポンプと吸熱器と放熱器を循環接続する希媒 循環通路とを備えるので、液冷媒を用いたコンパクトな 構成にてモバイル機器における高速処理ICのような発 熱体を効果的に冷却することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第1の実施形態の圧電ポンプの断面図

【図2】同実施形態の圧電ポンプの駆動回路のブロック 図である。

【図3】同実施形態の増幅器の回路構成図である。

【図4】同実施形態の復調器の一構成例の回路構成図で

ある。 【図5】図4の復調器における波形図である。

【図6】同実施形態の復調器の他の構成例の回路構成図

【図7】同実施形態の復調器の更に別の構成例の回路構 成図である。

【図8】図7の復調器における波形図である。

【図9】本発明の第2の実施形態の圧電ポンプの駆動回 路のプロック図である。

【図10】同実施形態の駆動回路における波形図であ

【図11】本発明の第3の実施形態の圧電ポンプの駆動 回路のブロック図である。

【図12】同実施形態の遅延器の回路構成図である。

【図13】同実施形態の遅延器における波形図である。

【図14】本発明の第4の実施形態の圧電ポンプの駆動 回路のブロック図である。

【図15】同実施形態における復調器の回路構成図であ

【図16】同実施形態の復調器における波形図である。

【図17】本発明の第5の実施形態におけるモバイル機 器における冷却システムの概略構成図である。

【図18】従来例の圧電ポンプの概略構成図である。

【図19】同従来例の圧電ポンプの駆動回路のブロック 図である。

【符号の説明】

1 圧電ポンプ

5 圧電素子

6 ダイアフラム

12 変調器(変調手段)

13 增幅器(昇圧手段)

13a 第1の増幅器

13b 第2の増幅器

14 復調器(復調手段)

14a 第1の復調器

14b 第2の復調器

17 整流素子

18 フィルタ抵抗 (第1の抵抗素子)

20 フィルタインダクタ

21 放電用抵抗 (第2の抵抗素子)

24 第1のAND回路 (第1の変調手段)

25 第2のAND回路 (第2の変調手段)

26 遅延器 (遅延手段)

30 直流カット回路を含む復調器

31 フィルタコンデンサ

20 32 冷却システム

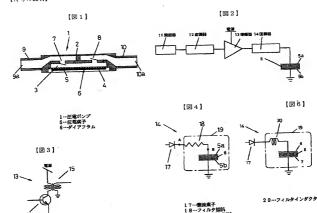
33 駆動装置

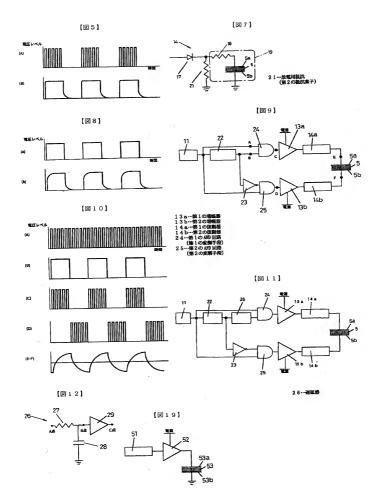
34 発熱体

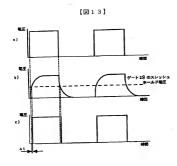
35 吸熱器

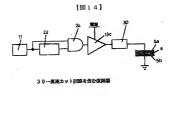
3.6 放熱器

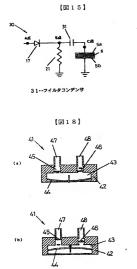
37 冷媒循環通路

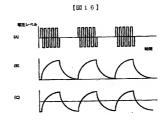


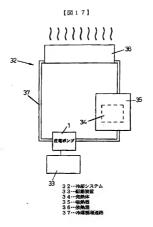












フロントページの続き

(72)発明者 守時 克典

大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器

産業株式会社内 (72)発明者 川▲崎▼ 修

大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器

産業株式会社内

F ターム(参考) 3H075 AA01 BB04 BB14 BB21 CC25

CC34 DB02 DB50

3H077 AA01 BB00 CC02 CC07 DD06

EE01 EE36 FF36 FF60

5D107 AA13 BB02 BB06 BB11 CC02

CD02 CD03